(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-70412 (P2000-70412A)

(43)公開日 平成12年3月7日(2000.3.7)

(51) Int.Cl.7		識別記号	FΙ			テーマコード(参考)
A 6 3 B	37/00		A 6 3 B	37/00	С	
	37/04			37/04		
	37/12			37/12		

審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全8 頁)

(21)出願番号	特願平10-249263	(71)出願人 592014104
		プリヂストンスポーツ株式会社
(22)出願日	平成10年9月3日(1998.9.3)	東京都品川区南大井6丁目22番7号
	•	(72)発明者 樋口 博士
:		埼玉県秩父市大野原20番地 プリヂストン
		スポーツ株式会社内
		(72)発明者 山岸 久 ·
		埼玉県秩父市大野原20番地 プリヂストン
		スポーツ株式会社内
		(74)代理人 100079304
		→ 公理十 小良 略司 (从1夕)

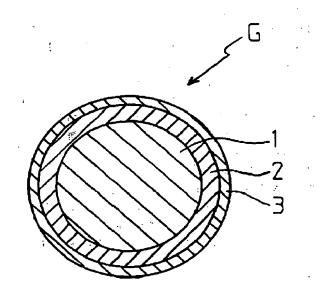
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 マルチピースソリッドゴルフボール

(57)【要約】

【解決手段】 ソリッドコアと、該コアを被覆する少なくとも一層の中間層と、該中間層を被覆する少なくとも一層のカバーとを備えたマルチピースソリッドゴルフボールにおいて、上記ソリッドコアに $100 \, k \, g$ の荷重をかけたときの変形量 $A \, (mm)$ と、このコアの周囲に中間層を被覆した球状体に $100 \, k \, g$ の荷重をかけたときの変形量 $B \, (mm)$ とが、B/A=1. $0\sim1$. 5 の関係を満たすことを特徴とするマルチピースソリッドゴルフボール。

【効果】 アプローチショット、バッティング時に非常 に軟らかい良好なフィーリングとアイアンショットでの 良好なコントロール性を有すると共に、ドライバーでの フルショット時に優れた飛び性能を有するマルチピース ソリッドゴルフボールが得られる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 ソリッドコアと、該コアを被覆する少なくとも一層の中間層と、該中間層を被覆する少なくとも一層のカバーとを備えたマルチピースソリッドゴルフボールにおいて、上記ソリッドコアに100kgの荷重をかけたときの変形量A(mm)と、このコアの周囲に中間層を被覆した球状体に100kgの荷重をかけたときの変形量B(mm)とが、B/A=1.0~1.5の関係を満たすことを特徴とするマルチピースソリッドゴルフボール。

【請求項3】 上記中間層の厚みが0.2~5.0 m m、その比重が0.8以上である請求項1又は2記載のマルチピースソリッドゴルフボール。

【請求項4】 上記カバーが熱可塑性樹脂を主材としたカバー材から形成され、その厚みが1.0~5.0 mm、比重が0.9以上である請求項1,2又は3記載のマルチピースソリッドゴルフボール。

【請求項5】 中間層の比重がソリッドコアの比重より 小さいものである請求項1乃至4のいずれか1項記載の マルチピースソリッドゴルフボール。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、ソリッドコアと中間層とカバーとを備えた少なくとも3層構造のマルチピースソリッドゴルフボールに関する。

[0002]

【従来の技術及び発明が解決しようとする課題】従来より、数多く提案されているツーピースソリッドゴルフボールは、糸巻きゴルフボールに比べてドライバーショット、アイアンショットともに所謂棒球と言われる弾道を有すると共に、そのスピンがかかりにくい構造特性により、ランが多く出ることからトータル飛距離が増大するという利点を備えている。

【0003】その反面、ツーピースソリッドゴルフボールは、糸巻きゴルフボールに比べて、アイアンショットではスピンがかかりにくいためにグリーン上で止まりづらく、コントロール性の点で劣る傾向がある。

【0004】一方、ゴルフボールは、飛距離の増大と共に、打撃時の軟らかい打感が必須の要素であり、これがないと商品価値が損なわれてしまうものである。そして、一般に糸巻きゴルフボールは、ツーピースソリッドゴルフボールに比べて軟らかく良好な打感が得られる構造特性を有している。

【0005】このため、コアとカバーとからなるツーピースソリッドゴルフボールにおいて打撃時の軟らかい打 50

感を達成すべく、ボール構造を軟化させることが一般に 行われている。

【0006】しかしながら、このような軟らかいタイプのツーピースソリッドゴルフボールは、一般に軟らかいコアを用いているが、コアを軟らかくしすぎると、反発性が低下して飛び性能が低下すると共に、耐久性も著しく低下し、ツーピースソリッドゴルフボールの特徴である優れた飛び性能及び耐久性が得られないばかりか、実際の使用に耐え難くなってしまうという問題があった。

10 【0007】 最近、このような問題点を解決すべく、コアとカバーとの間に中間層を設けたスリーピースソリッドゴルフボールが数多く提案されている(特開平7-24084号公報、特開平6-23069号公報、特開平4-244174号公報、特開平9-10358号公報、特開平9-313643号公報等参照)。

【0008】しかしながら、これらの提案においても、カバー及び中間層を軟らかく形成すると、フィーリングは軟らかくなるが、ドライバーでのフルショット時の飛距離が低下してしまう。逆に、飛距離を得ようとすると、カバー及び中間層を硬く形成しなければならず、結果としてアプローチショット、パッティング時における打感が悪くなり、またアイアンショットでのスピン性能も低下してしまい、いずれにしても十分要望に応えたソリッドゴルフボールは未だ得られておらず、更なる改良が望まれていた。

【0009】本発明は、上記事情に鑑みなされたもので、ソリッドコアと中間層とカバーとを備えた少なくとも3層構造のマルチピースソリッドゴルフボールにおいて、アプローチショット、パッティング時に非常に軟らかい良好なフィーリングとアイアンショットでの良好なコントロール性を有すると共に、ドライバーでのフルショット時に優れた飛び性能を有するマルチピースソリッドゴルフボールを提供することを目的とする。

[0010]

40

【課題を解決するための手段及び発明の実施の形態】本 発明者は、上記目的を達成するため鋭意検討を重ねた結 果、ソリッドコアと、該コアを被覆する少なくとも一層 の中間層と、該中間層を被覆する少なくとも一層のカバ ーとを備えたマルチピースソリッドゴルフボールにおい て、①ソリッドコアに100kgの荷重をかけたときの 変形量A(mm)と、このコアの周囲に中間層を被覆し た球状体に100kgの荷重をかけたときの変形量B (mm) とが、B/A=1.0~1.5の関係を満たす こと、好ましくは②ソリッドコアがゴム基材を主材とし て形成され、その比重が1.1~1.5であると共に、 このソリッドコアに100kgの荷重をかけたときの変 形量Aが2. 5 mm以上であること、③中間層の厚みが 0. 2~5.0mm、その比重が0.8以上であるこ と、④カバーが熱可塑性樹脂を主材としたカバー材から 形成され、その厚みが1.0~5.0mm、比重が0.

9以上であること、⑤中間層の比重がソリッドコアの比重より小さいこと、そして、これら①~⑤を総て備えることにより、これらが相乗的に作用して、ソリッドゴルフボールの特徴である飛距離を減少させることなく、アプローチショット、パッティング時に非常に軟らかい良好なフィーリングとアイアンショット時の高いスピン性能を有し、コントロール性が良好であると共に、連続打撃時の耐久性に優れた今までにないマルチピースソリッドゴルフボールが得られることを見出し、本発明を完成したものである。

【0011】従って、本発明は、(1)ソリッドコア と、該コアを被覆する少なくとも一層の中間層と、該中 間層を被覆する少なくとも一層のカバーとを備えたマル チピースソリッドゴルフボールにおいて、上記ソリッド コアに100kgの荷重をかけたときの変形量A(m m) と、このコアの周囲に中間層を被覆した球状体に1 00kgの荷重をかけたときの変形量B (mm)とが、 B/A=1. $0\sim1$. 5の関係を満たすことを特徴とす るマルチピースソリッドゴルフボール、(2)上記ソリ ッドコアがゴム基材を主材として形成され、その比重が 20 1. 1~1. 5であると共に、このソリッドコアに10 0kgの荷重をかけたときの変形量Aが2.5mm以上 である(1)記載のマルチピースソリッドゴルフボー ル、(3)上記中間層の厚みが0.2~5.0 mm、そ の比重が 0. 8以上である (1) 又は (2) 記載のマル チピースソリッドゴルフボール、(4)上記カバーが熱 可塑性樹脂を主材としたカバー材から形成され、その厚 みが1.0~5.0mm、比重が0.9以上である (1), (2) 又は(3) 記載のマルチピースソリッド ゴルフボール、及び、(5)中間層の比重がソリッドコ アの比重より小さいものである(1)乃至(4)のいず れか1項記載のマルチピースソリッドゴルフボールを提 供する。

【0012】以下、本発明につき更に詳しく説明すると、本発明のマルチピースソリッドゴルフボールGは、図1に示したように、ソリッドコア1と、該コア1を被優する少なくとも一層の中間層2と、該中間層2を被優する少なくとも一層のカバー3とを備えたものである。

【0.013】上記ソリッドコア1は、ポリブタジエンゴム、ポリイソプレンゴム、天然ゴム、シリコーンゴムを 40 主成分とする基材ゴムを主材とするゴム組成物から形成することができるが、特に反発性を向上させるためにはポリブタジエンゴムが好ましい。ポリブタジエンゴムとしては、シス構造を少なくとも40%以上有するシスー1、4ーポリブタジエンが好適である。また、この基材ゴム中には、所望により上記ポリブタジエンに天然ゴム、ポリイソプレンゴム、スチレンブタジエンゴムなどを適宜配合することができるが、ポリブタジエンゴム成分を多くすることによりゴルフボールの反発性を向上させることができるので、これらポリブタジエン以外のゴ 50

ム成分はポリプタジエン100重量部に対して10重量 部以下とすることが好ましい。

【0014】上記ゴム組成物には、ゴム成分以外に架橋 剤としてメタクリル酸亜鉛、アクリル酸亜鉛等の不飽和 脂肪酸の亜鉛塩、マグネシウム塩やトリメチルプロパン メタクリレート等のエステル化合物などを配合し得るが、特に反発性の高さからアクリル酸亜鉛を好適に使用 し得る。これら架橋剤の配合量は、基材ゴム100重量 部に対し15~40重量部であることが好ましい。

10 【0015】また、ゴム組成物中には、通常、ジクミルパーオキサイド、ジクミルパーオキサイドと1,1-ビス(t-ブチルパーオキシ)-3,3,5-トリメチルシクロヘキサンの混合物等の加硫剤が配合されており、この加硫剤の配合量は基材ゴム100重量部に対し0.1~5重量部とすることができる。

【0016】上記ゴム組成物には、更に必要に応じて、老化防止剤や比重調整用の充填剤として酸化亜鉛や硫酸パリウム等を配合することができ、これら充填剤の配合量は、基材ゴム100重量部に対し0~130重量部である。

【0017】そして、上記コア用ゴム組成物は、通常の混練機(例えばバンバリーミキサー、ニーダー及びロール等)を用いて混練し、得られたコンパウンドをコア用金型を用いてインジェクション成形又はコンプレッション成形により形成することができる。

【0018】このようにして得られたソリッドコアは、その直径が好ましくは $25\sim40\,\mathrm{mm}$ 、より好ましくは $27\sim39\,\mathrm{mm}$ 、更に好ましくは $30\sim38\,\mathrm{mm}$ であり、重量が $10\sim40\,\mathrm{g}$ 、好ましくは $15\sim35\,\mathrm{g}$ 、より好ましくは $20\sim32\,\mathrm{g}$ であり、比重が $1.1\sim1$. 5、好ましくは $1.12\sim1$. 45、より好ましくは $1.15\sim1$. 40である。

【0019】また、ソリッドコアに100 k gの荷重をかけたときの変形量Aが2.5 mm以上、好ましくは $2.8\sim6.0$ mm、より好ましくは $3.0\sim5.5$ mm、更に好ましくは $3.3\sim5.0$ mmである。コアの変形量Aが2.5 mm未満ではフィーリングが硬くなる場合があり、一方、6.0 mmを超えると反発性が低下してしまう場合がある。

【0020】なお、コアは一種類の材料からなる単層構造としても、異種の材料からなる層を積層した二層以上からなる多層構造としても構わない。

【0021】本発明においては、上記コア1の周囲に少なくとも一層、好ましくは一層又は二層の中間層2を被 覆形成する。

【0022】この中間層を形成する材料としては、特に制限されず、熱可塑性樹脂、ゴム材料等を用いることができるが、反発性、耐久性等を考えると熱可塑性樹脂が好適である。このような熱可塑性樹脂としては、特に(A)熱可塑性ポリエステル系エラストマーと(B)オ

10

レフィン系エラストマー及びその変性物、並びにスチレ ン系ブロック共重合体及びその水素添加物から選ばれる 1種又は2種以上の熱可塑性エラストマーとの加熱混合 物、又は(B)成分の熱可塑性エラストマーを単独で用 いることが好ましい。

【0023】ここで、(A)成分の熱可塑性ポリエステ ル系エラストマーとしては、テレフタル酸、1, 4-ブ タンジオール及びポリテトラメチレングリコール(PT MG) 若しくはポリプロピレングリコール (PPG) か ら合成され、ポリブチレンテレフタレート(PBT)部 分をハードセグメントとし、ポリテトラメチレングリコ ール (PTGM) 若しくはポリプロピレングリコール (PPG) 部分をソフトセグメントとするポリエーテル エステル系のマルチブロックコポリマーが好適である。 具体的には、ハイトレル3078、ハイトレル404 7、ハイトレル4767 (東レ・デュポン社製) などの 市販品を用いることができる。

【0024】上記(B)成分のオレフィン系エラストマ ーとしては、エチレンと炭素数3以上のアルケンとの共 重合体、好ましくはエチレンと炭素数が3~10のアル ケンとの共重合体や、α-オレフィンと不飽和カルポン 酸エステルとカルボキシル基又は無水カルボン酸基含有 の重合性モノマーなどが挙げられる。このオレフィン系 エラストマーとしては、例えばエチレンープロピレン共 重合体ゴム、エチレン-ブテン共重合体ゴム、エチレン - ヘキセン共重合体ゴム、エチレン-オクテン共重合体 ゴムなどが挙げられる。更にこれらに第三成分としてエ チレンープロピレン-非共役ジエン、例えば5-エチリ デンノルボルネン、5-メチルノルボルネン、5-ピニ ルノルポルネン、ジシクロペンタジエン、ブテン等を添 30 加したエチレンープロピレンープテン共重合体、エチレ ンープロピレンープテン共重合体ゴム、エチレンーエチ ルアクリレート共重合樹脂などが挙げられる。

【0025】このようなオレフィン系エラストマーとし ては、具体的には、「MITUIEPT」, 「タフマ 一」(三井石油化学工業社製)、「ENGAGE」(ダ ウ・ケミカル日本社製)、「ダイナロン」(日本合成ゴ ム社製) などの市販品を用いることができる。

【0026】また、上記オレフィン系エラストマーの変 性物も好適に用いることができ、このような変性オレフ 40 ィン系エラストマーとしては、例えばエチレンーエチル アクリレート共重合樹脂に無水マレイン酸をグラフト変 性したもの等が挙げられ、具体的には、「HPR」(三 井・デュポンポリケミカル社製)などの市販品を用いる ことができる。

【0027】次に、スチレン系プロック共重合体として は、その共役ジエンブロックがブタジエン単独、イソプ レン単独、又はイソプレンとブタジエンとの混合物から なる重合体などが好適である。また、これらスチレン系

き、例えばスチレンーブタジエンースチレンプロック共 重合体の水素添加物、スチレン-イソプレン-スチレン

プロック共重合体の水素添加物等が挙げられる。 【0028】このようなスチレン共役ジエンブロック共 重合体の水素添加物としては、具体的には、「ダイナロ ン」(日本合成ゴム社製)、「セプトン」、「ハイブラ 一」(クラレ社製)、「タフテック」(旭化成工業社 製)などの市販品を用いることができる。本発明の中間 層は、上記(A)熱可塑性ポリエステル系エラストマー と、(B) オレフィン系エラストマー及びその変性物、 並びにスチレン系プロック共重合体及びその水素添加物 から選ばれる1種又は2種以上との加熱混合物を主材と して形成することができ、この場合、両者の混合比は

(B) が95~0/5~100重量%、より好ましくは 90~5/10~95重量%、更に好ましくは80~1 0/20~90重量%である。

(A) 成分が95重量%以下、好ましくは(A)/

【0029】このような(A), (B) 成分の混合物と しては市販品を用いることができ、例えば「プリマロ イ」 (三菱化学株式会社製) 等が挙げられる。

【0030】また、(B)成分のオレフィン系エラスト マー及びその変性物、並びにスチレン系プロック共重合 体及びその水素添加物から選ばれる1種を単独で、又は・ 2種以上を組み合わせた熱可塑性エラストマーを中間層 の主材として用いることができる。

【0031】なお、この中間層組成物には上記樹脂成分 以外に、必要に応じて重量調整剤、着色剤、分散剤など を添加することもできる。

【0032】上記中間層をコアの周囲に被覆する方法と しては、特に制限はなく、通常のインジェクション成形 又はコンプレッション成形を採用することができる。

【0033】このようにして成形された中間層は、その ショアD硬度が8~35、好ましくは9~30、より好 ましくは10~29、更に好ましくは12~27、最も 好ましくは15~24である。ショアD硬度が8未満で は中間層が軟らかくなりすぎ、反発性及び耐久性が低下 し、使用に耐え難くなる場合がある。一方、ショアD硬 度が35を超えると中間層が硬くなりすぎ、アプローチ ショット、パッティング時の打感が硬くなり、本発明の 目的を達成できない場合がある。

【0034】また、中間層の厚みが好ましくは0.2~ 5. 0 mm、より好ましくは 0. 5~4. 0 mm、更に 好ましくは 0. 7~3. 5 mmであり、比重が 0. 8以 上、好ましくは0.85~1.4、より好ましくは0. 87~1.2、更に好ましくは0.89~1.15であ り、この中間層の比重が上記ソリッドコアの比重より小 さいことが好ましい。

【0035】本発明においては、上記コアの周囲に中間 層を被覆した球状体に100kgの荷重をかけたときの

ない場合がある。

2. 8~6. 0mm、より好ましくは3. 0~5. 7m m、更に好ましくは3.3~5.4mmであり、この球 状体の変形量Bと上記ソリッドコアに100kgの荷重 をかけたときの変形量A (mm) とが、B/A=1.0 ~1. 5の関係を満たすことが必要であり、好ましくは 1. 01~1. 4、より好ましくは1. 02~1. 3、 更に好ましくは1.03~1.2である。B/Aが1. 0未満では打感が硬くなってしまい、一方、1.5を超 えると反発性及び耐久性が低下し、いずれも本発明の目 的及び作用効果を達成し得なくなる。

【0036】次に、上記中間層2の周囲にカバー3を少 なくとも一層、好ましくは一層又は二層に被覆形成す る。

【0037】上記カバーは、通常の熱可塑性樹脂を主材 として形成することができ、例えばアイオノマー樹脂、 ポリエステル系エラストマー、ポリアミド系エラストマ ー、スチレン系エラストマー、ポリウレタン系エラスト マー、オレフィン系エラストマー及びこれらの混合物な どが挙げられるが、特にアイオノマー樹脂が好ましい。 具体的には「ハイミラン」(三井・デュポンポリケミカ ル社製)、「サーリン」(デュポン社製)等の市販品を 用いることができる。なお、カバー材には、必要に応じ てUV吸収剤、酸化防止剤、金属石鹸等の分散剤などを 添加することもできる。

【0038】このカバーを中間層の周囲に被覆する方法 としては、特に制限はなく、通常のインジェクション成 形又はコンプレッション成形を採用することができる。"

【0039】このようにして成形されたカパーのショア D硬度が好ましくは40~70、より好ましくは45~ 65である。

【0040】また、カバーの厚みは1.70~5.0m m、好ましくは1. 2~4. 0 mm、より好ましくは 1. 3~3. 0mm、更に好ましくは1. 4~2. 5m mであり、カバーの比重は0.9以上、好ましくは0. 92~1.4、より好ましくは0.93~1.3、更に 好ましくは0.96~1.2である。

【0041】このように中間層の周囲にカバーを被覆し た球状体(即ち、ボール全体)に100kgの荷重をか けたときの変形量が好ましくは2.6~5.5mm、よ り好ましくは2.8~4.8mmである。

【0042】本発明においては、上記カパーに無機充填 剤を適量添加することもできる。このようにカパーに無 機充填剤を加えることにより、中間層を非常に軟らかく 形成したことによる耐久性の低下を効果的に補うことが できるものである。

【0043】この場合、無機充填剤をカパーを形成する 樹脂成分100重量部に対して5~40重量部、好まし くは15~38重量部、更に好ましくは18~36重量 部添加する。無機充填剤の添加量が5重量部未満では補 強効果が生じなくなる場合があり、一方、40重量部を 50 例 $1\sim6$ 、比較例 $1\sim5$ のソリッドコアを作成した。

超えると分散性や反発性に悪影響が出る場合がある。

【0044】この無機充填剤の平均粒子径は、通常0. $0.1\sim1.00\,\mu$ m、好ましくは $0...1\sim1.0\,\mu$ m、より 好ましくは $0.1\sim1.0\mu$ mである。平均粒子径が上々 記範囲より小さすぎても、大きすぎても充填時の分散性 を悪化させることになり、本発明の作用効果を達成でき

【0045】このような無機充填剤としては、特に制限 されず、例えば硫酸パリウム、二酸化チタン、炭酸カル 10 シウム、タングステンなどが挙げられ、これらの1種を 単独で、或いは2種以上を組み合わせて用いることがで きるが、特に硫酸バリウム、二酸化チタンが好ましい。

【0046】なお、中間層にも無機充填剤を適量添加す ることができ、このようにカバーと中間層の両層に無機 充填剤を添加することにより、更に耐久性の向上を図る ことができるものである。

【0047】この場合、無機充填剤の添加量は中間層を 形成する樹脂成分100重量部に対して5~40重量 部、好ましくは15~38重量部であり、無機充填剤の 種類、平均粒子径、その他の条件は上記カバーの場合と 同様である。 1 :

【0048】本発明のマルチピースソリッドゴルフボー ルは、以上の構成を有し、これらが相俟って、アプロー チショット、パッティング時に非常に軟らかい良好なフ ィーリングとアイアンショット時に高いスピン性能を有 し、コントロール性が良好であると共に、ドライバーで のフルジョット時に優れた飛び性能と優れた連続打撃時 の耐久性を有するものである。

【0049】なお、本発明のゴルフボールは、その表面 に多数のディンプルが形成されており、必要に応じて表 面に塗装及びスタンプなどの仕上げ処理を施すことがで きる。また、ボール直径及び重量はR&Aのゴルフ規則 に従い、直径42. 67mm以上、重量45. 93g以 下に形成することができる。

[0050]

【発明の効果】本発明によれば、アプローチショット、 パッティング時に軟らかい良好なフィーリングとアイア ンショット時の良好なコントロール性を有すると共に、 ドライバーでのフルショット時に優れた飛び性能と優れ た連続打撃耐久性を有するマルチピースソリッドゴルフ 40 ボールを得ることができる。

【実施例】以下、実施例と比較例を示し、本発明を具体 的に説明するが、本発明は下記実施例に制限されるもの ではない。なお、表1,2,3の配合量は総て重量部で ある。

【0052】 (実施例、比較例) 表1に示した配合処方 のコア用ゴム組成物をニーダーで混練し、コア用金型内 で155℃の温度で約15分間加硫することにより実施

9

【0053】得られたコアの周囲に表2に示した中間層材及び表3に示したカバー材をそれぞれ射出成形により被覆形成して、実施例 $1\sim6$ 及び比較例1, 2, 4, 5のスリーピースソリッドゴルフボールを作成した。

【0054】また、比較例3のスリーピースポールは、表2の中間層材で予め一対のハーフシェルを成形し、これらハーフシェルでコアを被包し、これを金型内で155℃、15分間加硫することにより2重ソリッドコアを作成し、この2重コアの周囲にカバーを射出成形により被覆して作成した。

【0055】次いで、得られたゴルフボールについて、下記に示した方法により諸特性を評価した。結果を表4.5に併記する。

ソリッドコア変形量: A

コアに 1 0 0 k g の荷重をかけたときのコアの変形量 (mm) で表した。

ソリッドコアに中間層を被覆した球状体の変形量:B コアに中間層を被覆した球状体に100kgの荷重をかけたときの球状体の変形量(mm)で表した。

飛び性能

ヘッドスピード 45 m/s e c (HS 45) にて、ミヤマエ社製スイングロボットにより、クラブはドライバー (#W1) (「PRO 230 Titan」 ロフト 10度 (プリヂストンスポーツ株式会社製)) を用いて実打した時のキャリー、トータル飛距離、スピン量を測定し*

*た。また、クラブを9番アイアン(#I9)(「MOD EL 55-HM」 ロフト44度(ブリヂストンスポーツ株式会社製))に代えてヘッドスピード33m/sec(HS33)で実打した時のスピン量を同様に測定

10

した。 打感

プロゴルファー5名により、クラブとしてドライバー (#W1)、9番アイアン(#I9)及びパター(#PT)を用いて実打した時の感触を下記基準で評価した。

10 ○: 非常に軟らかい

△:普通

×:硬い

連続打撃耐久性

得られたボールをミヤマエ社製スイングロボットにより、クラブはドライバー(「PRO230Titanロフト10度」(ブリヂストンスポーツ株式会社製))を用いてヘッドスピード45m/sec(HS45)にて、繰り返し打撃した後、ボール表面の状態を打撃回数に応じて相対的に下記基準により評価した。

20 〇:全く問題なし

△:比較的早期に破壊

×:早期破壞

[0056]

【表 1 】

		実	施例					t	較 例		<u> </u>
	1	2	3	4	5	6	1	2	3	4	5
ポノフタジエン*	100	100	100	183	100	100	100	100	100	123	100
アゲリル政策的	295	22	26	29	8	20	33	33	38	34	34
ジモルトオキサイド	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
老H放L的	Q1	Qf	Q1	Q1	Q1	Q1	QI	ã	ā	Q1	a
硫酸 リンム	233	13	19.1	256	69.5	16.4	17	19	204	12.6	203
砂田的	5	5_	5	5	5_	5	5	5	5	5	5
ペタカロガンシール形的塩	1	1	t	1	1	ı	1	1	1	1	1

*:日本合成ゴム社製 BR01

[0057]

【表2】

[70 2]							•		
	8	Ь	C	d	e	f	g	h	ī
/イトレル3078 * 1	80	40							
/ ソトレル4047 * 1						100			
PEBAX3533 * 2							100		L
ブリマロイA1600 * 3			100						
AR201 * 4		60	L		100				L
タフテックM1943 * 5	20			100	L	L			L
ノイミラン1706 * 6									60
サーリン8120+7		l	L]		L	L			40
破験パリウム									5.6
ボリブタジエン								100	
アクリル酸亜鉛					L			34	
ジクシレバーオキサイド	Ĺ				[1	
老化防止剤	·							0.1	
破酸パリウム		[[6.4	
酸化亜鉛	l	[Ι	T			5	
ペンタクロロチオフェノール亜鉛塩								1	

*1:「ハイトレル」東レ・デュポン社製ポリエステル

系エラストマー

*2:「ペパックス」アトケム社製ポリアミド系エラストマー

*3:「プリマロイ」三菱化学工業(株)製ポリエステル系エラストマーを主成分とするアロイ材料

*4:「HPR」三井・デュポン社製エチレン・エチル アクリレート共重合体樹脂の無水マレイン酸グラフト変

40 性物

* 5 : 「タフテック」旭化成社製スチレン系エラストマ

*6:「ハイミラン」三井・デュポンポリケミカル社製 アイオノマー樹脂

*7:「サーリン」デュポン社製アイオノマー樹脂

[0058]

【表3】

	A	-		<u> </u>	E	E	G	н	1
	<u>~</u>		40	~	=	•	-		-
ハイミラン1601 * 6	. 25	33	40	25	.50.				
ハイミラン1557 * 6	50	33	40	25	50				
ハイミラン1605 * 6	25		1			50		l	
ハイミラン1706 * 6			1			50		45	70
サーリン8120 * 7	••••	34	20_	50			100	55	30
二酸化チダン	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6	5.6
硫酸バリウム		28	1	1	28				

*6:「ハイミラン」三井・デュポンポリケミカル社製

アイオノマー樹脂

*7:「サーリン」デュポン社製アイオノマー樹脂

[0059]

【表4】

		実施例									
		1	2	3	4	5	6				
7 8	重量(g)	27.7	26.0	33.6	27.9	21.6	26.3				
	外径(mm)	35.2	35.2	37.9	35.2	30.6	35.2				
	変形量(mm):A	3.5	4.8	4.0	3.6	3.4	5.2				
	比重	1.211	1.136	1.180	1.222	1.441	1.150				
中間層	種類	а	ь	C	Φ	ď	Θ				
	ショアD硬度	29	20	17	20	25	13				
	重量(g) *8	35.2	33.3	37.8	35.2	35.2	33.3				
	外径(mm) * 8	38.6	38.6	39.7	38.6	38.8	38.6				
	変形量(mm):B	3.6	4.9	4.1	3.8	3.8	5.3				
	比重	1.04	1.00	0.98	1.00	0.90	0.96				
	厚み(mm)	1.70	1.70	0.90	1.70	4.00	1.70				
かくー	種類	Α	В	С	D	D	E				
	比重	0.98	1.17	0.98	0.98	0.98	1.17				
	厚み(nm)	2.05	2.05	1.50	2.05	2.05	2.05				
	ショアの硬度	60	56	56	52	52	62_				
変形量	t(B/A)	1.01	: 1.02	1.03	1.06	1.12	1.02				
ボール	重量(g)	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3				
	外径(mm)	42.7	42.7	42.7	42.7	42.7	42.7				
飛び性能	キャリー(rn)	208.8	208.6	208.5	209.2	209.2	208.3				
#W1	ラル(m)	223.5	222.8	222.5	222.6	222.6	223.0				
HS45	スピン(rpm)	2683	2669	2811	2915	2922	2503				
#19	スピン(ipm)	9290	9201	9352	9481	9496	9022				
打感	#W1	Q	0	0	Q	LQ.	0				
	#19	Ŏ	0	Q	<u>L Q</u>	<u> Q</u>	<u> Ω</u>				
	#PT	O	0	0	0	Q	Q				
連続了撃	耐久性	Ô		0_	O_	<u> </u>					

*8:コア+中間層

[0060]

【表 5】

			比較例								
		1	2	3	4	5_					
コア	重量(g)	27.1	30.2	16.7	29.6	30.7					
_ •	外径(mm)	35.2	36.4	29.7	36.5	38.5					
	変形昰(mm):A	3.5	3.3	2.3	2.9	2.9					
	比氫	1.185	1.196	1.214	1.164	1.205					
中間層	種類	f	g	h	f						
	ショアD硬度	40	42	55	40	56					
	繁量(g) +8	35.2	38.6	35.5	37.8	37.8					
	外径(mm) * 8	38.6	40.0	38.7	39.7	39.7					
	变形量(mm):B	3.3	3.1	2.2	2.8	2.6					
i	比重	1.12	1.01	1.13	1.12	0,98					
	厚み(mm)	1.70	1.80	4.50	1.60	1.60					
₯ <—	種類	F	G_	F	Н						
	比重	0.98	0.98	0.98	0.98	0.98					
1	厚み(mm)	2.05	1.35	2.00	1.50	1.50					
_	ショアD硬度	63	45	63_	_ 53	58					
变形景比	(B/A)	0.94	0.94	0.96	0.97	0.90					
ボール	類量(g)	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3					
L	外径(mm)	42.7	42.7	42.7	42.7	42.7					
飛び性能	キャリー(m)	207.9	205.3	204.9	205.8	207.9					
#W1	トータル(m)	221.0	217.5	217.3	218.1	219.2					
HS45	スピン(rpm)	2548	3001	2657	2898	2689					
#19	スピン(rpm)	8335	9343	8453	8935	8566					
打怒	#W1	I Q	Δ.	x	×	×					
	#19	Ι Δ	_ <u> </u>	×	Ω	Ω					
	#PT	×	Δ	×	Q	Δ					
連続打撃	耐久性	0	0	[O_	0						

*8:コア+中間層

【 $0\ 0\ 6\ 1$ 】表4、 $5\ 0$ 結果から明らかなように、比較例 $1\sim5\ 0$ ボールはいずれも変形量比(B/A)が1.

12

10 0未満であり、このため本願発明の作用効果を奏し得ないものである。

【0062】即ち、比較例1は特開平7-24084号公報と同じタイプのスリーピースボールであり、ドライバーショット時の飛距離は比較的増大するが、9番アイアンでのスピン性能が低下し、パターの打感が硬く劣るものである。

【0063】比較例2は特開平4-244174号公報と同じタイプのスリーピースポールであり、ドライバーでのフルショット時の飛距離が劣るものである。

20 【0064】比較例3は特開平6-23069号公報と同じタイプのスリーピースボールであり、ドライバーでのフルショット時の飛距離が低下し、ドライバー、9番アイアン、パターのいずれにおいても打感が硬く劣るものである。

【0065】比較例4は特開平9-10358号公報と同じタイプのスリーピースポールであり、ドライバーでのフルショット時の飛距離が低下し、打感も硬く劣るものである。

【0066】比較例5は特開平9-313643号公報 30 と同じタイプのスリーピースポールであり、ドライバー でのフルショット時の飛距離は比較的増大するが、9番 アイアンでのスピン性能が低下し、ドライバーでの打感 が硬く劣るものである。

【0067】これに対して、実施例1~6のスリーピースボールは、ドライバー、9番アイアン、パターのいずれにおいても打感が非常に軟らかく良好であると共に、9番アイアンショットで高スピン性能を有し、ドライバーでのフルショット時の飛距離が飛躍的に増大するものである。

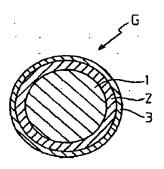
40 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一実施例に係るマルチピースソリッド ゴルフボールの断面図である。

【符号の説明】

- 1 ソリッドコア
- 2 中間層
- 3 カバー
- G ゴルフポール

[図1]



フロントページの続き

(72)発明者 林 淳二

埼玉県秩父市大野原20番地 プリヂストン スポーツ株式会社内 (72)発明者 柏木 俊一

埼玉県秩父市大野原20番地 ブリヂストン

スポーツ株式会社内

(72)発明者 川田 明

埼玉県秩父市大野原20番地 ブリヂストン スポーツ株式会社内

guar .